

PATENT ARSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2001072442 A

(43) Date of publication of application: 21.03.01

(51) Int. CI

B29C 39/10 G02B 1/04 G02B 5/18 // B29K 83:00 B29L 11:00

C03C 17/30

(21) Application number: 2000203217

(22) Date of filing: 05.07.00

(30) Priority:

07.07.99 JP 11193683

(71) Applicant: (72) Inventor:

NIPPON SHEET GLASS CO LTD

NAKAMURA KOICHIRO HORI MASAHIRO YAMAMOTO HIROAKI

(54) METHOD FOR PRODUCING ARTICLE HAVING UNEVEN SURFACE AND ARTICLE PRODUCED BY THE METHOD

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method for producing an article having an uneven surface by which a coating film that has high heat resistance, is not peeled from a substrate, has high dimensional accuracy, and a fine uneven surface can be obtained by subjecting a raw material solution containing two kinds of silane compounds to a dehydrative condensation reaction to produce the coating film-forming liquid, leaving the silane compounds in the non-hydrolyzed forms in specific COPYRIGHT: (C)2001, JPO amounts, and controlling the weight average mol, wt. of the product to a specific value.

SOLUTION: In the coating film-forming liquid, the contents of the non-hydrolyzed silane compounds of the formulas: RSiX3 and SiX'4 are 0.5 to 40 wt.%, and 0.5 to 60 wt.%, respectively. The produced condensate has a weight-average mol.wt. of 300 to 1,900. In the formula: RSiX3, R is a non-hydrolyzed organic group, such as an alkyl group, phenyl group or vinyl group, and X is a hydrolyzable group such as an alkoxyl group or a halogen atom. In the formula: SiX'4, X' is a hydrolyzable group such as an alkoxyl group or a halogen atom. Since the alkyl groups, such as methyl groups, are suitably left in the coating film, the coating film is richly elastic and highly strong, and is difficult to generate cracks.

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-72442 (P2001-72442A)

(43)公開日 平成13年3月21日(2001, 3, 21)

弁理士 大野 精市

(51) Int.Cl.7	識別配号	FI	Ť	テーマコード(参考)	
C 0 3 C 17/30		C 0 3 C 17/30	A		
B 2 9 C 39/10		B 2 9 C 39/10			
G 0 2 B 1/04		G 0 2 B 1/04			
5/18		5/18			
# B 2 9 K 83:00					
	審査請求	未請求 請求項の数1	7 OL (全 13 頁)	最終頁に続く	
(21)出願番号	特願2000-203217(P2000-203217)	, ,	04008		
(22)出順日	平成12年7月5日(2000.7.5)	大阪	板硝子株式会社 府大阪市中央区北浜四	丁目7番28号	
			浩一郎		
(31)優先権主張番号			市中央区道修町3丁目	5番11号 日本	
(32)優先日	平成11年7月7日(1999.7.7)	板硝	子株式会社内		
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(72)発明者 堀	雅宏		
		大阪	市中央区道修町3丁目	5番11号 日本	
		板硝	子株式会社内		
		(72)発明者 山本	博章		
		大阪	市中央区道修町3丁目	5番11号 日本	
		板硝	子株式会社内		
		(74)代理人 1000	69084		

(54) 【発明の名称】 凹凸表面を有する物品の製造方法およびそれによって製造される物品

(57)【要約】

【課題】 耐熱性が高く、クラックが発生せずかつ基材 と剥離しない膜を被覆した微細凹凸表面を有する物品の 製造方法を提供する。

【解決手段】 非加州公解性の育機基および加水分解性 指を有する特定のシラン化合物 (A)、加水分解性 相する特定のシラン化合物 (B)、あまび機械を介付する 原間高度を加水分解および肥水総合反応させてる原際 成用液を、基化反形型との間に感覚させて機能に配置 し、ついで加熱して前記速度型の表面形状を反応させた 形状の表面を付する凹凸版が規制表面に被置された物品 の製造方法において、協認即形成用版が、その中にそれ ぞれ未加分解物の形の確認シラン化合物 (A) および (B)を、前記部院治中の前記シラン化合物 (A) および (B)を、前記部院治中の前記シラン化合物 (A) および (B)を、前記部院治中の前記シラン化合物 (A) および (B)を、前記解説用版 中の前記即水船台反応の記述生成された縮合体が300~1 900分子量(重量平均、を有することを特徴とする物 品の製造方法とある。

【特許請求の範囲】

【翻東頁1】 下記化学式 (1) で巻されるシラン化合物 (A)、下記化学式 (2) で表されるシラン化合物 (B)、および無機を含有する原溶液を加水分解なよび 記水船合反応させてなる原形成用液を、基材と成形型との間に密治させて放伏に配置し、ついて加熱して前記成型の表面形状皮反転させた形状の表面を有する物品の製造方法において、前記側形成用液が、その中にそれぞれ来加水分解物の形の前記シラン化合物 (A) および (B)

を、前記財活機中の前記シラン化合物(A) およば写 (B) の含有量に対して、それぞれの、5~40重量な およびの、5~60重量かの整で含有し、そして、前記 膜形成用機中の、前配脱水離合反応の結果生成された縮 合体が30~1900重量平均分子量を有すること を特徴とする回及適配を行るがあるの数方法。

【化1】 R SiX₃ (1) ここでRは非加水分解性の有機基であり、そしてXは加 水分解性基である。 [{£2] SiX'₄ (2)

ここでX'は加水分解性基である。

【請求項2】 前記触媒は有機酸である請求項1記載の 凹凸表面を有する物品の製造方法。

【請求項3】 前記有機酸は蟻酸である請求項2記載の 凹凸表面を有する物品の製造方法。

【請求項4】 前記原溶液が前記(A)成分および(B)成分を、(A)成分1モルに対して(B)成分を、(A)成分1モルに対して(B)成分を0、05~1モルの割合で含有する請求項1~3のいずれか1項に記載の凹凸表面を有する物品の製造方法。

【清末明5】 前記原溶液は、前記(A)成分、前記(B)成分、下ルコール、水および触線を含み、そして 前配限限度用取成は、この原溶液を指針とながらか水分解 させ、そして加熱して脱か場合反応を進行させて調製し ものである請求項1~4のいずれか1項に配載の凹凸表 面を有する物品の製造方法。

【蘭求項6】 前記原溶液が、前記(B) 成分の一部または全部を、(C) 下記化学式(3)、 【化3】

ここでX*は加水分解を受けるアルコキシル基またはハロゲン原子であり、Nは1~10の整数である。で表されるシラン化合物により、前記(B)成分1モルに対して1/(n+1)モルの割合で、懺換させたものである 請求項1-5のいずれか1項に記載の凹凸表面を有する 物品の製造方法

【請求項7】 前記(C)成分が上記化学式(3)中の X"がアルコキシル場であるシラン化合物である請求項 6に記載の凹凸表面を行する物品の製造方法。

【請求項8】 前記(A) 成分の式(1) 中のXおよび(B) 成分の式(2) 中のXがともにアルコキシル基である請求項1~7のいずれか1項に記載の凹凸表面を付する物品の要者方法。

【請求項9】 前記(A)成分はメチルトリエトキシシ ランであり、前記(B)成分はチトラエトキシシランで ある請求項 1~8のいずれか1項に記載の凹凸表価を有 する物品の製造方法。

【請求項10】 請求項1~9のいずれか1項に記載の 凹凸表面を有する物品の製造方法によって製造された物 品。

【請求項11】 前記四凸膜が、下記数式(1)~ (3)のすべてを満たす、最大観摩 d_{max}(四凸膜の凸 節頂上と基材との距離)および最小級單 d_{min}(凹凸膜 の凹部底部と基材との距離)を有する請求項10記載の 物品。

【数1】

物品。

【数4】

0.
$$5 \mu$$
 m≤ $(d_{max}-d_{min})$ ≤ 1. 5μ m (1) [数3] d_{max} ≤ 5μ m (2) d_{max} ≤ 5μ m (3)

【請求項12】 前記四凸膜が、下記数式(4)~ (6)のすべてを満たす、最大膜厚d_{max}(四凸膜の凸 部頂上と基材との距離)および最小展厚d_{min}(四凸膜

0. 6μ m \leq $(d_{max} - d_{min}) \leq$ 1. 1μ m (4) [数 6] $d_{max} \leq 4 \mu$ m (5)

d min≥ 0. 5 μ m 【請求項13】 前記凹凸膜が、下記化学式(4)で表されるメチルシリル基(D) および下記化学式(5)で

(6) 表されるおよびシロキシ塔(E)を、(E)成分1モル に対して(D)成分を2~20モルの割合で含有する請

の凹部底部と基材との距離)を有する請求項10記載の

Bezugsquelle / Source: Japanisches Patentamt / JPO, CD / DVD JPE 2001018

東項 I ○ ~ 1 2 の、ずれか I 頃に記載の物品。 【 化4 1 C H₃ S I O_{3/2} (4) 【 化5] S I O_{4/2} (5) 【 根5] S I O_{4/2} (7) 【 請求項 I 4] 前記物品がレリーフ型周折格子である 請求項 I ○ 1 3 の、ずれか I 項に記載の物品。 【 請求項 I 5] 前記物品がブレーズド回折格子である 請求項 I (○ 1 3) 3 がずれか I 項に記載の物品。 【 請求項 I 6] 高 ※ 項 I 4 記載の レリーフ型回折格

【請求項16】 請求項14記載のレリーフ型回折格 子、または15に記載のブレーズド回折格子を用いてな る波長分割多重通信システム用波長モニタ。 【請求項17】 ガラス基板の表面上に、下記数式

【請求項17】 カラス基板の表面上に、ト記数式

0. $5 \mu \text{ m} \le (d_{\text{max}} - d_{\text{min}}) \le 1. 5 \mu \text{ m}$ (1)

【数8】

d_{max}≦ 5 μ m

[数9]

d_{min}≧0. 5 μ m [{比6] C H₃ S i O_{3/2} (4)

[化7] SiO_{4/2} (5)

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、表面に微細な凹凸 形状を有する物品、特に微小光学素子および情報記録媒 体基板、その製法およびそのための調合組成物に関する ものである。

[00002]

【従来の技術】 即所光学素子、アレネルレンズ、平板マイクロレンズ (多数の微小レンズを半板上に平行配列したレンズが) などの光学部版。 CD - R OM、その他の情報記録媒体は、その表面に微小な凹凸構造を具備している。この表面の微小位出高端は、光学能品においては、光の集束もしくは拡散を行い、BF格等もしくはマイクロレンズとして機能し、そして、情報記録媒体においては、ビットまたはトラッキングガイドとして機能する。

- 【0003】これら表面の凹凸部を形成させるために、 以下の(1)~(4)の方法が知られている。
- (1) 紫外線硬化樹脂を基板上に均一に展開させ、凹凸 添を14.2 た成形型で押圧しながら樹脂に紫外線を照射す る方法(特開昭63-497021分銀)が知られてい る。
- 【0004】(2)特期昭62-102445号公報には、ガラス基板上にシリコンアルコキシドを含む溶液を 後布し、凹凸海を具えた成形型を押し当てながら加熱し て凹凸部を形成させるいわゆるゾルゲル法による製造方 法が記載されている。
- 【0005】(3)特開平6-242303号公報には、ゾルゲル法を用い、数μ m以上の厚さの腰を形成する場合、基板の上に複数の層を形成する方法が記載されている。この場合、各層の構成成分を溶液もしくはゾルで展開し、成形型で押圧しながら加圧加熱し、ついで、

(1) ~ (3) のすべてを励さす。最大態度は quar (凹 危難の合能質上と基材との距離) および最小環岸 duar (凹凸膜の凹部底部と基材との距離) を有しかつ塩素を 含有しないオルガノボリンロキサン凹凸態が形成され、 高速四凸酸は、下部化学式 (5) で表されるメナルシリル基 (D) および下記化学式 (5) で表されるおよびシ ロキン基 (E) を、(E) 成分1モルに対して (D) 成 分を2~20モルの割合で含有する凹凸表面を有する回 折格子。

(2)

(3)

完全に固化した層の上に、さらに溶液もしくはゾルを注 ぎ、上層を成形していた。

【0006】(4) JAm.Ceram.Soc.81巻、11号、頁 2849~2852、(1998年)には、メチルトリエトキシシラン とテトラエトキシシランを含む溶液を基板上に塗布して 微細濃構造を形成された光ディスクを製造する方法が開 示されている。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】ところが、上記定来の 技術には、次のような問題点からた、先ず、上記方法 (1) については紫外線硬化樹脂は、耐熱性が低く、2 50で以上になると分解や液度が発生する。後って、紫外級硬化樹脂の出席を有する様似は、はんだ付けなど の加熱加工ができず、装置などへの取り付けが難しかった。

【0008】 これに対し、上記(2)のソルゲル法で形成されたシリコンアルコキンドの凹凸間は、創発性が成されたシリコンアルコキンドの凹凸間は、創発性がルル法では、厚い際の成形ができないという問題があった。実際にこのルゲル法では、原い際の成形ができないという問題があった。実際にこのルゲル技には、別ないのようなである。これは、シリコンアルコキンド治療がゲル化および形化する際に、この層の支面と内部とで重形合反応の進行版に治ができるため、美面に大きなたがが発生するかである。これ、表面に大きなたがが発生するからである。これ、表面に大きなたがが発生するからである。これ、表面に大きなたがが発生するからである。これ、表面に大きなたがが発生するからである。これ、表面に大きなたがが発生するからである。これ、表面に大きなたがが発生のと基板とが判定する場合もあった。これの語が展別となって、この層と基板とか判定する場合もあった。

[0009]また、方法(3)については、オルガノボリンロキサン解除地次銀形に夕祭門であった立戦十 μ mの関節の凹凸形状を持ったオルガノボリシロキサン層を形成できる。しかし製造工程が長くなるので、コストル列の製図となり、また、下層が完全に硬化してから、次の標を注入するので、成階型と溶破をしくはブルとの 個に不要な空気が入りやすく、回過の寸法指し渡が入りや

かった。

【0010】さらに方法(4) については、ソルゲル展の設大関係ラが30 n m m b りかとい来ディスクを製造することができる。しかしながら限厚みが500 n m ~ 数 μ m に及ぶ、例えば同時光学素子を形成する場合については、形成された原を年間型はた必要な温度、350でまで加熱しその後に冷却すると限にクラックが 号すせるなどの問節があった。

[0011] この発明は、このような従来技術に存在する問題に適目してなされたものである。その目的とするところは、耐熱性か高く、500nm(0.5pm) 公 $\mu m (0.5pm)$ μm

[0012]

(顕越を解決するための手段) 本発明によれば、本発明 の上記目的および和点は、第1に、下配化学式(2)で表さ れるシラン化合物(A)、下記化学式(2)で表さ れるシラン化合物(B)、および地域を含付する原溶液 を加か分解れよび形水精合反応させてなる原形の用液 を、熱や皮が高いた物性の大変をでする原形の用液 を、熱や皮が高いたが、から 表面を有する凹凸膜が延枝変素のは、凹凸表面 を付する凹凸膜が延枝変素のは、凹凸表面 を付する凹凸膜が延枝変素のは、凹凸表面 を付する凹凸膜が延枝変素のは、凹凸表面 を付する凹凸膜が延枝変素のは、凹凸表面 を付する凹凸膜が延枝変素のは、部に割形成削液が、 の単にそれて非、加水分解物の形の削配シラン化合物 (A) および(B)を、前返間溶液中の前配シラン化合 物(A) および(B)の含含量度なりて、それそれの 物(A) および(B)の含含量度なりて、それを例

5~40 重量%および0.5~60 重量%の量で合有 し、そして、前記機形成用液中の、前記膨水輸合反応の 結果生成された縮合体が300~1900の分子量を有 することを特徴とする凹凸表面を有する物品の製造方法 によって達成される。

【作8】R SiX₃ (1)

ここでRは非加水分解性の有機基であり、そしてXは加水分解性基である。

【化9】SiX'₄ (2)

ここでX'は加水分解性基である。

【0013】本即明において、加水分解および限水橋の に関限規則態度とな前の原路液が介付する上匙化で式 (1) で表されるシラン化合物 (A) 中、Rは非加水分 解性態、例えばアルキル場、フェニル基、ビニル基、N ・(2・アミノエチル) 3・アミノブロセル基、3・アミノ プロビル基、3・グリンドキシブロゼル基、2・(3、4 エポキシシクロペキシル) エチル基、3・クロロプロビ ルメチルは、3・クロロプロビル基、3・メタクリロキシ プロビル基、3・メルカプトプロビル基、N・(2・(ゼ ニルベンジルアミノ) エチル』、スデミノブロビル基等。 である。また、Xは加水分解性基、例えばアルコキシル 基末にない口が、例子である。このRのアルキル基 鎖状であっても分岐鎖状であってもよく、好ましくは炭 素数「~3のアルキル基である。また、Xの上記アルイ、 好ましくは炭素数「~4のアルコキシル基であり、特に 好ましくは炭素数」~2のアルコキシル基である。 X の上記アルロゲン原子としては例えばファ素、塩素、臭素 を挙げることができ、その中で特に塩素が好まよく 川か られる。しかし本美明による他の表面を有する物品が各 種メモリーその他の電子川原に近後して川かられる場合 では、未発明の他の生子原料による他の子ので、Xとして は水アルキシルを乗ります。

【0014】また上記原溶液が含有する上記化学式

(20 で表されるシラン化合物(B) 中、X は加加分解性 M, 例えばアルコキンル基本にないロゲン原子である。4 個の X' は同種の著である必要はなく、それぞれ接近に異なる態であってもよい。 X' のアルコキシル基は直鎖がであっても分娩数状であっても大く、好ましくは炭素数1~20アルコキシル基である。 X' のハロゲン原子としては何えばファ、馬、塩馬、奥素を挙げることしては何えばファ、馬、塩馬、奥素を挙げることし本男照による凹凸表面を有する物品が各種メモリーその他の電子回路に近接して川いられる場合には、本児別の物い中に根本が含まれるとこれら電子回路の方面を対しているとこれら電子回路の方面を近下させるおぞれがあるので、X' としてはアルコキシルをを用いることが好ましい。

【0015】化学式(1)で表されるシラン化合物 (A) としては、例えば、メチルトリエトキシシラン、 エチルトリエトキシシラン、プロピルトリエトキシシラ ン、ブチルトリエトキシシラン、ヘキシルトリエトキシ シラン、オクチルトリエトキシシラン、メチルトリメト キシシラン、エチルトリメトキシシラン、プロピルトリ メトキシシラン、ブチルトリメトキシシラン、ヘキシル トリメトキシシラン、オクチルトリメトキシシラン、メ チルトリクロロシラン、エチルトリクロロシラン、プロ ビルトリクロロシラン、プチルトリクロロシラン、ヘキ シルトリクロロシラン、オクチルトリクロロシラン、メ チルトリプロモシラン、エチルトリプロモシラン、プロ ピルトリプロモシラン、プチルトリプロモシラン、ヘキ シルトリプロモシラン、オクチルトリプロモシラン、ビ ニルトリメトキシシラン、ビニルトリエトキシシラン、 N-(2-アミノエチル) 3-アミノプロピルメチルジメ トキシシラン、N-(2-アミノエチル)3-アミノプロ ビルトリメトキシシラン、3-アミノプロビルトリエト キシシラン、3-アミノプロビルトリメトキシシラン、 3.グリシドキシプロピルトリメトキシシラン 3.グリ シドキシプロビルメチルジメトキシシラン、2-(3.

4-エポキシシクロヘキシル) エチルトリメトキシシラ ン、3-クロロプロピルメチルジメトキシシラン、3-ク ロロプロピルトリメトキシシラン、3-メタクリロキシ プロピルトリメトキシシラン、3-メルカプトプロピル トリメトキシシラン、N-[2-(ビニルベンジルアミ ノ) エチル]-3-アミノプロピルトリメトキシシランな どを列挙することができる。これらの中で、炭素数1~ 3のアルキル基および炭素数1~2のアルコキシキル基 を有するシラン化合物(A)、すなわち、メチルトリメ トキシシラン、エチルトリメトキシシラン、プロビルト リメトキシシラン、メチルトリエトキシシラン、エチル トリエトキシシラン、プロピルトリエトキシシランが、 加水分解反応で生じるアルコールが揮発しやすくなるの で、特に好ましく用いられる。

【0016】上記化学式(2)で表されるシラン化合物 (B) としては、テトラメトキシシラン、テトラエトキ シシラン、テトラプロポキシシシラン、テトラブトキシ

シラン、テトラクロロシラン、トリクロロメトキシシラ ン、トリクロロエトキシシラン、ジクロロジメトキシシ ラン、ジクロロジエトキシシラン、モノクロロトリメト キシシランなどを挙げることができる。これらの中で、 比較的分子量の小さなもの、例えば炭素数が1~2のア ルコキシル基を有するテトラアルコキシシラン、すなわ ち、テトラメトキシシランおよびテトラエトキシシラン が、加水分解反応で生じるアルコールが揮発しやすくな って緻密な膜となりやすいので好ましく用いられる。 【0017】前記原溶液は上記化学式(1)で表される シラン化合物 (A) . および 上記化学式 (2) で表され るシラン化合物(B)を、(A)成分1モルに対して (B) 成分を0.05~1モルの割合で含有することが 好ましい。 【0018】前記原溶液は、前記(B)成分の一部また は全部を、(C)下記化学式(3)、

х" х" X''- (Si-O-) . Si-X'' (3) х'' х''

[(E10]

ここでX"は加水分解を受けるアルコキシル基またはハ ロゲン原子であり、nは1~10の整数でありより好ま しくは1~5の整数である、で表されるシラン化合物に より、前記(B)成分1モルに対して1/(n+1)モ

ルの割合で、置換させたものも含有される。

【0019】上記式(3)で表されるシラン化合物 (C) としては、上記式(2)で表されるシラン化合物 (B) の部分加水分解縮合物を挙げることができる。例 えば、ヘキサエトキシジシロキサン (n=1)、オクタ エトキシトリシロキサン (n = 2)、デカエトキシテト ラシロキサン (n=3)、エトキシポリシロキサン (n ≥4)などが使用できる。単量体(n=0)と縮合体 (n≥1)の混合物からなる「エチルシリケート40」 (商品名、コルコート社製) 〔組成は、J. Cihla r の文献、Colloids and Surfaces A: Physicoche m. Eng. Aspects 70 (1993年) 253点から268頁 に記載 されており、重量分率で単量体:12.8重量%、2量 体:10.2重量%、3量体:12.0重量%、4量 体: 7. 0重量%, 多量体 (n≥4): 56. 2重量 %、エタノール: 1. 8重量%) である] などが好適に

【0020】本発明において、前記(A)成分、(B) 成分および触媒を含有する前記原溶液を加水分解および 脱水縮合して膜形成用液を調製し、それを基材に被覆し て最終的に得られた膜内に (A) 成分の非加水分解性の 有機基、例えばアルキル基が適度の量で残留する。アル キル基は膜の脆さを減少させて膜に弾性を付与する働き をするので、膜内部に生じる熱応力を抑制することがで

使用できる。

き、従って膜のクラック発生および物品基材からの膜の 剝離が防止される。

【0021】以下、説明の利便のため、(A)成分がア ルキルトリアルコキシシランであり、(B) 成分がテト ラアルコキシシランである場合をとりあげ説明する。 【0022】本発明による膜は、トリアルコキシシラン とテトラアルコキシシランが混合されることにより、ア ルキル基を有する3官能シランとアルキル基を有さない 4 官能シランが三次元的に結合するので、アルキル基に よって三次元骨格にゆとりが生じ、この隙構造が、隙に 弾性を与え、膜の脆さを低減させ、厚い膜を形成するこ とを可能にするものと推察される。

【0023】本発明による膜がアルキルシリル基を含む ことにより、膜中の酸化物骨格構造をパルキーにして膜 の脆さを抑えて膜に弾性を与え、しかも、膜に高温での 安定性を有せしめる。

【0024】次に、本発明の(A)成分および(B)成 分の加水分解および脱水縮合反応について説明する。本 発明の(A)成分および(B)成分の加水分解反応の程 度が低い場合は、脱水縮合反応後の膜形成用液中に大量 のアルコキシル基が残存しており、この膜形成川液を基 材と成形型との間に密着させて膜状に配置し、加熱して ゲル化膜を得る際に収縮が起こり寸法精度を悪くした り、引き続いて300℃以上に加熱して冷却する際に、 膵剥がれを記こしたり、 クラックを入りやすくするため 好ましくない。またガラス基板に塗布する際に、膜形成 川海中に大量のアルコキシル基が残存すると、基板表面 に対する膜形成用液の親和性が悪くなり、膜形成用液が

基板表面からはじかれるなどの現象が起こるなどの欠点 を生ずる。逆に加水分解の速度が速すぎると、引き続い て起こる脱水縮合反応も必要以上に進行するため、膜形 成用液中の(A)成分、(B)成分の各成分のみからな る縮合体の分子量が大きくなりすぎて、膜中における (A) 成分または/および (B) 成分の分相が生じ、そ のために、成形工程中に膜剥がれが生じやすくなった り、300℃以上の加熱および冷却の際に膜内部に収縮 度の異なる部分が生じて膜にクラックが入りやすくなる ので好ましくない。また逆に (A) 成分、および (B) 成分の加水分解反応の程度が高すぎて膜形成用液中のア ルコキシル基残存量が低すぎる場合には、得られる膜の 弾力性が不十分となり、膜にクラックが発生する。原溶 液中の(A)成分および(B)成分の加水分解および脱 水縮合反応により、得られる膜形成用液中には、(A) 成分の縮合体、(B)成分の縮合体、(A)成分と

(8) 成分の共場合体、(A) 成分の加水分解物、(B) 成分の加水分解物、大能の 成分および(B) 成分が含有されている。 腰形 成用液は、その中に未加水分解物の形の前記シラン化合物 (A) を、航海路路接中の前記シラン化合物 (A) を、航海路路接中の第25シラ化を分割 (A) を、航海路路接中の第25シラ化を分割 (B) を、前記駅路接中の郵配シラン化合物 (B) を、前記駅路接中の郵配シラン化合物 (B) を、前記駅路接中の郵配シラン化合物 (B) を、前記駅路接中の郵配シラン化合物 (B) を、前記駅路接中の郵配シラン化合物 (B) を、計算と対して、0.5~60重整 形成川路中の未加水分解物の景盤はガスクロマトゲラフィーにより測定することができ、原溶液中に配合した前記シラン化合物 (A) および(B) の量と上記記機備とから腰裏規用液中の未加水分解物の割合(未加水分解

【0025]次に、本発卵の(A)成分および(B)成分の設場場合反応の程度について説明する。未発卵の原料成分の加水分解および排火箱合反応により順形成用液中に生成する額倍体の分子重が大きする場合が生じやすくなり、加熱およびその後の冷却側の収益値に光を生するため、形成された順面にクラックが入りやすくなる。また(A)成分と(B)成分の混合状態における均質性が埋ぐる。また、脱火箱合反広が進みすぎると、ガラス基板表面に就和性の高い(A)成分と(B)成分の加水分解物の011私の数が少なくなり、脱ぬが1は、20分の加水分解物の011私の数が少なくなり、脱ぬが1なの縮合体は300-1900の分子量(重量半均)を有することが終生しい。

【0026】前起原溶液(および腰形成用液)中の (A)成分と(B)成分の剤合については、(B)成分 が(A)成分に対して少なすぎると、膜と基板との密消 性が悪くなり、最終加熱時(挽破時)に、あるいは耐外 性試験後に膜が剥がれやすくなる。また、(B)成分が

(A) 成分に対して多すぎると、膜の柔軟性が損なわ れ、 $0.5 \mu m$ 以上の厚さの膜はその最終加熱時また は最終加熱後の冷却時に亀裂 (クラック) が生じやすく なる。従って前述のように、前記原溶液は、(A)成分 1 モルに対して (B) 成分を、好ましくは0. 05~1 モルの割合で、より好ましくは0、05~0、5モルの 割合で、さらに好ましくは0.05~0.1モルの割合 で含有する。なお、(B) 成分の一部または全部を (C) 成分(重合度M=n+1)で置換する場合、例え ば全量置換の場合は、原溶液は、(A)成分1モルに対 して(C)成分を、好ましくは(O.05/M~1/ M) モルの割合で、より好ましくは (0.05/M~ 5/M) モルの割合で、さらに好ましくは(0.0 5/M~0, 1/M) モルの割合で含有する。 【0027】本発明におけるゾルゲル材料の原料である 原溶液としては、(A)成分および(B)成分の混合液 に溶媒としてアルコールを加える。加えるアルコールと しては、炭素数1~4の低級アルコール、特に沸点が小 さいメタノールまたはエタノールが好適に用いられる。 その理由は加水分解後および成形工程中に、比較的に低 い温度の熱処理で速やかに溶液中からアルコールを除去 できるからである。加えるアルコールの量は、モル比で 表して、(A)成分と(B)成分の合計に対して0.3 ~5倍が好ましく、より好ましくは0.5~1.5倍で

【0028】この原溶液には(A)成分および(B)成 分を加水分解するための触媒が添加される。触媒として は酸触媒が好ましく用いられ、酸触媒には、蟻酸、酢 酸、テトラフロロ酢酸、プロピオン酸、しゅう酸、塩 酸、硝酸、硫酸のうち少なくとも一つの酸を水溶液の形 で用いることが好ましい。添加する酸触媒の量は、酸の 種類およびプロトン酸としての強さ(刺酸、強酸)によ って異なるが、少なすぎると加水分解および脱水縮合反 応の進行が遅くなり、多すぎると縮合反応が進みすぎて 分子量が大きくなりすぎ、沈殿物や塗布液のゲル化が生 じやすくなるので好ましくない。前記膜形成用液が、そ の中にそのまま未加水分解物の形態にある前記シラン化 合物(A)および(B)を、前記原溶液中の前記シラン 化合物 (A) および (B) の含有量に対して、0.5~ 40重量%および0.5~60重量%の量でそれぞれ含 有させるためには、これらの酸触媒の中で、弱酸である 有機酸が好ましく川いられる。

有機酸の中で、特に蟻酸 が、分子量が小さく蒸発しやすいので好ましく用いられ る。添加する酸触媒の量は、例えば、酸触媒として蝶酸 を用いる場合については、モル比で表して、(A)成分 と(B)成分および/または(C)成分の合計を1モル とした場合、0.5ミリモル~5ミリモルが好ましく、 より好ましくは0.7ミリモル~2ミリモルである。ま た。水は加水分解に必要な化学器論比以上加えることが 好ましい。水の添加量が化学量論比より少ないとゲル化 のためか熱処理時に未反応のシラン化合館 (A) および (B) が揮発しやすくなるからである。 護常、水の添加 置は、無線水溶液の水も含めて、必要な化学量量はの 1. 1~3 0倍であり、モル比で表して、(A) 成分と (B) または/および (C) 成分の合計に対して2~2 0倍が呼ましく、より好ましくは3~1 0倍である。な 末、本理明の凹凸液面を有する物品が6種メモリーその他の電子回路に近後して用いられる場合には、水砂砂砂砂路由中に塩素が含布しているとこれら電子回路の寿命を低下させるおそれがあるので、上距機模として塩素を含まないものを使用することが好ましい。

【0029】本発明において、ゾルゲル材料の原料であ る膜形成用液は、(A)成分、(B)成分、アルコール 溶媒、水および触媒からなる原溶液を、例えば室温で、 20~120分間、撹拌しながら保持して両アルコキシ シランを加水分解させて調製される。その後、さらに室 温(20℃)~60℃、より好ましくは30~50℃ で、1~20時間保持して脱水による重縮合反応を進行 させることが好ましい。これにより、成膜後の収縮をで きるだけ抑制して膜のクラック発生を防止するととも に、最終加熱時に膜中に気泡を生じさせることなく硬化 膜を形成できる。この脱水による重縮合反応を進めすぎ ると、溶液の粘度が高くなり過ぎて成形型または基材表 面への被覆が困難となる。また逆に脱水による重縮合反 応を進め方が不足すると、塗布時に基板に対して塗布液 のはじきが起こったり、最終加熱時の膜中の気泡発生を 防止できなくなる。溶液の粘度が10cP以下になるよ うに温度、保持時間を選択することにより、脱水による 重縮合反応の進め方を調節することが好ましい。

[0030]本邦明において、上型財状による職権会 応を進める前後の情況に、昇血活を制、レベリング利 フローコントロール利を、党布液の総罰に対し、 直量結 準で、 好ましくは5%以下、より好ましくは0.001 つ.5%、さら好ましくは0.001つ、1%、 添加してもよい。上記後加により、資布時における腰の 欠点を受害することができる。

【0031】上記界前活性剤、レベリング剤、フローコントロール剤としては、シリコーン化合物、フッ素化シリコーン化合物などの化合物が好ましく用いられる。 【0032】以上のようにして得られたゾルゲル材料を

【0032】以上のようにして得られたフルケル材料を 物品基材と研究型との間に密語させて撥状に配置し、加 熱して、前足成形型の表面形状を反転させた形状の表面 を有するゲル膜が被覆された、凹凸表面を有する物品が 製造される。この微小凹凸膜を成形するプロセスとして は、代表的に下記の方法を挙げることができる。

【0033】ゲル機の成形方法は機形成用液を基板表面 に、スピンコート法、ディップコート法、スクリーシ印 刷法、ゲラビアコート法、フレキソ印刷法、メニスカス コート法などのコーティング方法により均一な膜厚を有 する膜を形成し、加熱してその液態が可塑性を持った時 に成形型を物品基板表面の膜に押し当て、そのままの状 態で加熱し、転写成形後、成形型を離型し、最終加熱を 実施する方法である。すなわち、物品基材の被覆すべき 表面を水平に保ち、粘度が10cP以下の液状のゾルゲ ル材料をその基材の上に注いで所定の厚みになるように ゾルゲル材料を基材上にスピンコート法。 ディップコー ト法などにより膜状に広げる(工程1)。その状態で、 60~80℃で10~120分間保持して、脱水による 重縮合反応を進ませる(工程2)。 ついで領小な凹凸形 状を有する成形型を膜状のゾルゲル材料の上に押し当て T圧力0.5~120kg/cm²、温度60℃~80℃ で60秒~60分間保持して、ゾルゲル材料の脱水によ る重縮合反応をほぼ完了させてゲル化させる(工程 3)。そして成形型を引き剥がすことにより、成形型の 凹凸形状を反転させた凹凸形状を表面に有するゲル化膜 であるポリシロキサン膜が基材の表面に接合された状態 で形成される(工程4)。ついでこれを例えば180~ 350℃で10~150分間最終加熱することにより、 ポリシロキサン膜の残留シラノール基を重縮合させると ともに、この重縮合で発生した水分を気化させて、膜は 厚み方向にわずかに体積収縮して緻密な膜となる(工程 5)。このようにして成形型の表面形状を反転させた形 状の表面を有する膜が被覆された、凹凸表面を有する物 品が得られる。なお工程2~4のうち少なくとも一つの T稈は、減圧下で行ってもよい。

1.位名、成在下化打ったもない。 (10034) 上記成形型については、例えば表面が平地なガラス糸板の表面を耐能にエッチングして、目的とする形状の、例えば型型を形成する。これを極型とは、無電解はよび電解めっきなで凸型の金属極型を中観できる。また上記回を存型として、上記かっき法で、回燃の金属傾型を作製し、さらにこの確型に上記めっき法で、回燃の金属同型を作製できる。これら凸型または回型のめっきまでは、正式をは、これら一覧または回型のめっきまでは、エッケル、クロム等の金票が好ましく用いられる。

(日 0 3 5] 本発明におけるポリシロキサン機はその所 面において、1 触または被数の山形、船削形、円弧、ま たは精門猟事の脱化を有するものである。この占地 状を密えることにより、 法材に様々な機能を付ちするこ とができる。 例えば数細四凸形状の変更によりグレーテ イングとしての機能や平板マイクロレンズアレイをして の機能やブリズムアレイとしての機能を付けすることが できる。

(でで)。
(日 0 3 6] このボリシロキサン膜の厚み (最終加熱後) は腰の凸部と凹部の平均高さで表して0、5 μ m ~ 5.0 m である。 腰厚が0、5 μ m 以上の場合、その 別 p 応 が は か で 4 m で 5 m で 4

(5)

裂防止のために望ましい。膜厚の最小値と最大値の比 (最小値/最大値) が0.25未満の場合には、 膜の成 形過程において、膜厚が最小の部分で基板と膜が界面で 剥離したりあるいは際に象裂を生じやすいからである。 さらに d_{max} および d_{min} は下記数式(1)~(3)のす

べてを満たすことが好ましく、さらに下記数式(4)~ (6) のすべてを満たすことがさらに好ましい。 [0037] 【数10】

0.
$$5 \mu \text{ m} \le (d_{\text{max}} - d_{\text{min}}) \le 1. 5 \mu \text{ m}$$

0.
$$6 \mu \, \text{m} \le (d_{\text{max}} - d_{\text{min}}) \le 1$$
. $1 \mu \, \text{m}$ (4)

$$d_{max} \le 4 \mu m$$
 (5)

$$d_{min} \ge 0.5 \mu m$$
 (6)

【0038】前記原溶液として、メチルトリアルコキシ シランを(A)成分として含有し、(A)成分1モルに 対して(B)成分を、0.05~0.5モルの割合で含 有するものを用いる場合、得られる凹凸表面を有する物 品の凹凸膜は、下記化学式(4)で表されるメチルシリ ル基(D) および下記化学式(5) で表されるおよびシ ロキシ県 (E) を、(E) 成分1モルに対して(D) 成 分を2~20モルの割合で含有する。

【化11】CH₃SiO_{3/2} (4)

ことができる。

[数11]

【数12】

[(£12] S104/2 (5) 【0039】このようにして、本発明によれば、350 ℃に耐える耐熱性に優れ、膜厚が0.5 µm~5 µm で、一般のガラスの屈折率に近い1.440~1.46 0.の屋折率を有し、微細な凹凸形状を持つオルガノポリ シロキサンからなる単一層の膜が物品基材に形成され る。この膜を構成するオルガノポリシロキサンはアルキ ル基例えばメチル基を11~21重量%含有している。 この膜は基板との密着性が強く、膜の強度が高く膜に亀 別が発生し難い。そして膝の内部には成型時の発泡は設 められず、膜表面の微細凹凸形状の寸法精度がきわめて 高い優れた転写性が実現できる。具体的には、例えば高 さが2 µmの凸部を多数形成する場合、膜表面凸部の高 さのばらつきは、0.2 µ m以下である。また膜表面の 凸部間隔の成形型からのズレは測定精度(0.2 μm) 以下である。本発明による凹凸表面を有する物品は耐熱 性が優れているので、例えば本発明により製造された回 折格子を、樹脂製の回折格子の成形型としても使用する

【0040】この発明に用いる物品基材としては、平板 状、曲板状、棒状等の任意の形状のものが用いられる。 基材として200℃と20℃における基材表面の反り量 (基材の表面方向の単位長さあたりのその表面に垂直な 方向の熱変形長さ)が1cmあたり±5μm以内である ことが望ましい。反り量がこの範囲を超えると隣の成形 過程において基板と膜が界面で剥離もしくは膜に角裂を 生じるおそれがあるので、基材の材料、寸法、形状を選 ぶことが好ましい。

【0041】また、この基材は1.5×10-5/℃以下 の線膨張率を有することが好ましい。基材の線膨張率が 1. 5×10-5/℃を超えると、例えばポリプロピレン (9~15×10-5/℃)のような高い動脈弾係数を有 するプラスチックス基材の場合、オルガノボリシロキサ ン障の成形過程において基材と障が界面で剥離したり、 膜に亀裂を生じるからである。通常の無機ガラスは1. 5×10-5/℃以下の線膨張率を有する。また基材の少 なくとも表面は酸化物であることが好ましい。もしオル ガノポリシロキサン腊と接する基材表面が酸化物でない 場合、膜の成形過程において付着強度が小さくなる傾向 があり、場合によっては基材と膜が界面で剥離を生じる こともある。好ましい基材の材質の例として、珪酸塩系 ガラス、ホウ酸系ガラス、リン酸系ガラス等の酸化物ガ ラス、石英、セラミックス、金属、エポキシ樹脂、ガラ ス繊維強化ポリスチレンなどを挙げることができる。金 属はそのままではオルガノボリシロキサン肺が接合しな いが、あらかじめ金属の表面を酸化剤で処理しておけば 基材として好適に使用することができる。

【0042】また本発明における基材として、所望の波 長の光、例えば可視域、紫外域、または赤外域の光に対 して透明な物体が用いられる場合、本発明の凹凸表面を 有する物品は、回折格子(レリーフ型回折格子およびブ レーズド回折格子)、レンズ、プリズムなどの透過型光 学素子としての機能を発揮することができる。また、星 材として透明体または不透明体を使用する場合は、障の 上に金属 (アルミニウム、銀、等) や誘雪体膜 (フッ化 マグネシウム、酸化チタン等)を形成するなどして反射 型回折格子、フレネルリフレクタ等の反射型光学素子、 CD-ROMその他の情報記録媒体としての利用が適当 である。

【0043】本発明における凹凸表面を有する物品が回 折格子である場合、この回折格子はその他の光学素子と 組み合わせて、集積光学装置としても使用できる。例え ば光通信、特に高密度多重化/多重分離化用波長モニタ モジュールにおける波長分離光学素子として使用でき る。高密度波長分割多重化 (DWDM) 技術は、複数の 信号を単一光路上に同時に伝送する技術であり、光ファ イバ通信システムにおいて、経費を大きく増大せずに、 通信容量を増大できるため、きわめて重要な技術であ る。すなわち、光ファイバで搬送できる通信チャンネル 数を増大することにより、システム容量を増大できる。 光通信に用いられている信号は、波長が1.55μmお よび1.3 μmの光が用いられている。これらの波長の 光を高効率で回折しかつ波長分解能の優れた回折格子が 好ましく用いられる。本発明の方法を用いて製造された 回折光学素子については、耐熱性、耐環境性に優れてい るため、高精度が要求される微小光学素子として好まし く用いられる。本発明の回折格子を高密度多重化/多重 分離化用波長モニタモジュールとして用いる場合につい ては、光ファイバ、コリメータレンズ、感光性半導体素 子などと組み合わせて用いられる。またコリメータレン ズと回折格子の間に偏光フィルタ、偏波コンパータを挿 入することにより、偏光特性の改善された集積光学素子 を作製することができる。またコリメーターレンズとア レイ状感光性半導体素子との間に、アレイ状のマイクロ レンズを、アレイ状感光性半導体素子に接するように配 置してもよい。このアレイ状のマイクロレンズはNSG America,Inc. によって「PML」(商品名)として市 販されている。このようなレンズを用いることにより、 アレイ状感光性半導体素子の隣接クロストークを小さく することができる。

[0044] 【発明の実施の形態】以下、この発明の実施形態につい て詳細に説明する。本発明の製造方法は、概略以下の (1)、(2)、(3) および(4) 手順で順次行われ る。(1)オルガノポリシロキサン徐布液の調製、 (2) 基材への塗布液の塗布および熱処理、(3)接 合、熱処理および離型、(4)最終加熱(焼成)。 【0045】 [膜形成用塗布液 (溶液 A1、A2、A 3、A4、A5およびA6)の調製]メチルトリエトキ シシラン 0.09モル (16,0g) とテトラエトキシ シラン0.01モル(2.08g)をビーカーに入れ撹 拌した。この液にエタノール0、1モルを加えそして撹 拌し、水O. 4モル (7. 3g) に蟻酸をO. 1重量% になるように溶解した水溶液を、さらにこれに加え、 0. 5時間撹拌した(溶液A1)。この溶液をオープン 内にて40℃で1時間加熱した(溶液A2)。これを1 晩室温で静置した(溶液A3)。これをさらに6日間室 温で静置した(溶液 A 4)。

【0046】メチルトリエトキシシラン0、08モル (14.3g) とテトラエトキシシラン 0.02モル (4.16g) をビーカーに入れ撹拌した。この液にエ タノール0. 1モルを加えそして撹拌し、水0. 4モル (7.3g) に蟻酸を0.1重量%になるように溶解し た水溶液を、さらにこれに加え、0.5時間撹拌した 後、この溶液をオープン内にて40℃で1時間加熱した (溶液 A 5)。これを1晩室温で静置した(溶液 A

[0047] [膜形成用塗布液(溶液B1、B2、B 3、およびB4)の調製]メチルトリエトキシシラン 0. 09モル (16. 0g) とテトラエトキシシラン 0.01モル(2.08g)をビーカーに入れ撹拌し た。この液にエタノール0.1モルを加え撹拌し、水 0. 4モル (7. 3g) に塩酸を0. 1重量%になるよ うに溶解した水溶液を、さらにこれに加え、0.5時間 撹拌した(溶液B1)。これをさらに6日間室温で静置 した(溶液B2)。

【0048】メチルトリエトキシシラン0、09モルと テトラエトキシシラン 0.01モルをビーカーに入れそ して撹拌した。この液にエタノール 0. 4 モルを加えそ して撹拌し、水O. 4モル (7.3g) に塩酸をO.1 重量%になるように溶解した水溶液を、さらにこれに加 え、0. 5時間撹拌した(溶液B3)。これをさらに6 日間室温で静置した(溶液 B 4)。

【0049】 [膜形成用塗布液(溶液C1、C2、C 3、およびС4) の調製] メチルトリエトキシシラン 0.09モルと「エチルシリケート40」の0.01モ ル「縮合体はテトラエトキシシランに換算」(テトラエ トキシシラン換算、1.53g)をピーカーに入れ推排 した。この液にエタノール 0、1 モルを加え撹拌し、水 4モル(7,3g)に蝴酸を0,1電量%になるよ うに溶解した水溶液を、さらにこれに加え、0.5時間 撹拌した(溶液C1)。この溶液をオープン内にて40 ℃で1時間加熱した(溶液C2)。これを1晩室温で静 置した(溶液C3)。これをさらに2日間室温で静置し た (溶液 ((4)。

【0050】 [膜形成用塗布液(溶液D1、D2、D 3、およびD4)の調製]テトラエトキシシラン0.0 1モル (2.08g) をビーカーに入れ、この液にエタ ノール 0. 1 モルを加え撹拌し、水 0. 4 モル (7. 3 g) に蟻酸を0. 1重量%になるように溶解した水溶液 を、さらにこれに加え、60℃で0.5時間撹拌した。 この液にメチルトリエトキシシラン 0.09モル(1 6. 0g) を加え、オープン内にて40℃で1時間加熱 した(溶液D1)。これを1晩室温で静置した(溶液D これをさらに2日間室温で静置した(溶液) 3)。これをさらに3日間室温で静潤した(溶液D 4).

【0051】 「膜形成用塗布液 (溶液 E1) の調製] メ

チルトリエトキシシランO. 09モル (16.0g) を ビーカーに入れ模拌した。この液にエタノール0.1千 ルを加え撹拌し、水O. 4モル (7.3g) に蟻酸を 1重量%になるように溶解した水溶液を、さらにこ れに加え、60℃で0.5時間撹拌した。この液にテト ラエトキシシラン0.01モル(2.08g)を加え、 オープン内にて40℃で1時間加熱した(溶液E1)。 【0052】 「膜形成用塗布液 (溶液 F1) の調製] フ ェニルトリエトキシシラン0.05モル(12.02 g) とテトラエトキシシラン 0. 05 モル (10. 4 g) をビーカーに入れ撹拌した。この液にエタノール 0. 1モルを加え撹拌し、水0. 4モル (7. 3g) に 蟻酸を0. 1重量%になるように溶解した水溶液を、さ らにこれに加え、0.5時間撹拌した。この溶液をオー ブン内にて40℃で1時間加熱した(溶液F1)。 【0053】上記溶液A1~A6、B1~B4、C1~ C4、D1~D4、E1およびF1の中の未加水分解物 の畳を測定し、溶液の原料中の前記シラン化合物(A) (メチルトリエトキシシラン、フェニルトリエトキシシ ラン) および(B) (テトラエトキシシラン、「エチル シリケート40」)の各モル数に対して、溶液中で、加 水分解せずにそのまま残っている上記シラン化合物

(A) および(B) の割合を計算して、未加水分解物量 (%) とした。加水分解せずにそのまま残っている上記 シラン化合物(A) (B) とは、シラン化合物の中の 複数の加水分解性基が全く加水分解していないものを指 し、加水分解性基が全く加水分解していないものを指 し、加水分解性基の一つでも加水分解していないランツセ マトグラフィーにより行った。なお、上記脚形処用途布 流の縮合体の分子量(重量平均)は、ゲル濾過クロマト がフィールで、分子前が既知のポリスチレンで検 温線を作成してポリスチレン検算の重限平均分子間として 電間付ることはよって行った。

[0054] [無料への溶液の密布、プレスおよび熱処理] 上記限形成用途布液をスピンコート法で石英ガラス 蒸板上に塗布し、60℃のホットプレート上で20分間 乾燥し、この乾燥ゲル版に原形型を押し当て、2kg/ に叩るプレス圧力でプレスしなが5、60℃30分、 減圧下で加熱処理を実施した。その後、履型した。 その結果、成形型の形状を転写した微細凹凸板が得られた。 【0055】 【最終加熱】 離型して得られた微細凹凸板 を350℃で15分間加熱して、凹凸表面を有する物品 が得られた。得られ凹凸表面を有する物品を下記の方 法で性能および特性を評価した。

【0056】 [凸部高さのばらつき測定] 最外層の凸部 高さのばらつき測定は、レーザ顕微鏡による高さ測定に より実施した。

【0057】 [解熱性、光学特性測定] 実施網および比 教例で製造した凹凸表面を育する物品について、350 でで2階間保持する耐熱試験を行った後、室温に戻し て、亀製 (クラック) の発生の有紙を限定して耐熱性を 評価した。また、He-Neレー学を明いて、照析格子 の個折パターンを、耐熱試験の前後で那定し、評価し

【0058】 「実施例1] ガラス基板として厘み3.0 mmで2.5cm角の石英ガラスの基板(線膨張率: 1. 0×10-5/℃) を準備した。また成形型として樹 脂製プレーズド回折格子(ピッチ1、1 4 m、満深さ 8 μm、鋸歯状、表面にCr/Auコーティング隣 を有する。平均厚み約50 um)を準備した。その激断 面形状を図1に示す。使用する膜形成用塗布液A2中 の、加水分解せずにそのまま残っている上記シラン化合 物 (A) および (B) の割合、および塗布液 A 2 中の縮 合体の分子量を表1に示す。上記基板上に、0.5ml の膜形成用塗布液A2を滴下し、500rpmの回転速 度でスピンコーティングを行った。これを60℃に加熱 したホットプレートトで15分間的帰し、上記成形型を ゾルゲル材料の上に押し当てて圧力50kg/cm2、 温度60℃で90分間減圧下で保持した。そして常圧に 戻して成形型を引き剝がした。ついでこれを350℃で 20分間最終加熱することにより、石英ガラスの単板の 上に、成形型の表面形状を転写した表面形状を有するオ ルガノポリシロキサン凹凸膜が被覆されたブレーズド回 折格子が得られた。そしてこのオルガノポリシロキサン 凹凸膜は、前記化学式(4)で表されるメチルシリル基 (D) および前記化学式 (5) で表されるおよびシロキ シ基(E)を、(E)成分1モルに対して(D)成分を 9 モルの割合で含有していた。 [0059]

【表1】

実施例	塗布液	触媒	未加水	分解物量	(%)	分子量
		シラン	/化合物			
		(A)	(B)			
実施例 1	A 2	蜕酸	2 0	5 0	700)
実施例2	. A 3	蜕酸	2	10	1000)
実施例3	C 1	蟻酸	15	5 5	130	0

```
実施例4 C2 蟻酸 10 40 1450
実施例5 C3 蟻酸 5 22 1500
実施例6 C4 蟻酸
           1 5 1600
実施例7 D1 蟻酸 23 8 1000
           5 6 1200
実施例8 D2 蟻酸
実施例9 D3 蟻酸
            2 5 1400
実施例10 D4 蟻酸
            1 3 1400
実施例 1 1 A 5 蟻酸 2 0 5 0 7 0 0
実施例12 A 6 蟻酸 2 10 1000
実施例 1 3 F 1 蟻酸 3 1 0
                  1500
比較例1 A1 蟻酸 65 85 300未満
比較例2 A 4 蜡酸 0.0 0.0 2000
比較例3 B1 塩酸 0.0 0.0 2100
比較例4 B2 塩酸 0.0 0.0 2300
比較例 5 B 3 塩酸 0.0 0.0 2600
比較例 6 B 4 塩酸 0.0 0.0 3000
比較例7 E1 螆酸 0.0 95 1000
```

【0060】以上のようにして作製したオルガノポリシロキサン膜は透明であり、凸部分の膜厚み(d_{max})

0 μ m であった。また凹部分の膜厚み (d_{min})
 2 μ m であった。 d_{max}および d_{min}は、

0. $6 \mu \text{ m} \le (d_{\text{max}} - d_{\text{min}} = 0.8 \mu \text{ m}) \le 1.1 \mu \text{ m}$ $(d_{\text{max}} = 3.0 \mu \text{ m}) \le 4.0 \mu \text{ m}$ $(d_{\text{min}} = 2.2 \mu \text{ m}) \ge 0.5 \mu \text{ m}$

となり、前述の式(4)、(5)、(6)の範囲を満足した。 【0061】腰形成用综布液A2をスピンコーディング する際に基板上に端下した整布液は、表2に示すように 液はじきはなかった。また成形型を引き剥が可能に、表 2に示すように、腰剥がは生じなかった。この固所格 子の耐熱性準備(350で加熱機合施制)を行った動 果、変とに示すように、膜中に亀裂 (クラック) は発生 せず、外観、および、膜の凸部の高さ、その標準偏差、 および呼ばケーンは耐熱試験前の値に比して変化は見 られなかった。 [0062] [表2]

実施例 塗布液番号 スピンコート プレス成形 350℃加熱急冷試験

実施的	9]			
1	A 2	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
2	A 3	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
3	C 1	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
4	C 2	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
5	С3	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
6	C 4	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
7	D 1	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
8	D 2	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
9	D 3	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
10	D 4	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
1.1	A 5	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
12	A 6	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
13	F 1	液はじきなし	膜剥がれなし	クラックなし
比較的	[1]			
1	A 1	液はじきあり	膜剥がれなし	クラックあり

2	A 4	液はじきなし	膜剥がれあり	評価不可能
3	B 1	液はじきなし	膜剥がれあり	評価不可能
4	B 2	液はじきなし	膜剥がれあり	評価不可能
5	В 3	液はじきなし	膜剥がれあり	評価不可能
ŝ	B 4	液はじきなし	膜剥がれあり	クラックあり
7	E 1	液はじきあり	膜剥がれあり	評価不可能

【0063】【実施例2−13】実施例1で用いた膨胀が開発が減ると代えて、腰形成用整合液為、A5、A6、C1−C4、D1~D4、F1を用いた以外は実施例1と回棋に行った。各膜形成用整合液分の加水分量を対すてである。
まび(B)の割合、および竜布液中の動き体の分子量を表したす。またスピンコートの筋の液はした。プレス成形の際の展動がれ、および竜布液中の輸合体の分子量を表したする。またスピンコートの筋の液はした。プレス成形の際の展動がれ、および自所体子の関熱性は衰乏に示すように、実施例1と回じ、酸は10をはく、腰刺がれもなく、新熱性を良好であり、また、外観、およびよの監修とは受けるが、大阪の凸端の高さ、その原準幅後、および回所が分とは耐熱減速的の値に比して変化は見られなかった。【0064】【実施例14]図2に示す浦斯面形状を有る動態製プレズド即格号で(ビ・ケチ1、1μm、溝

さ0.8 µm、鋸刃状満断面形状は連続した曲面からな っており、凹部底は約0.3 µmの平坦部分を有する。 表面にCr/Auコーティング膜を有する。平均厘み約 50 um)を準備する。実施例1において成形型として 使用した樹脂製プレーズド回折格子に代えて図2に示す 樹脂製プレーズド回折格子を使用し、実施例1において 使用した膜形成用塗布液A2に代えて塗布液A5を使用 した他は、実施例1と同様にして基材への溶液の塗布、 プレスおよび熱処理ならびに最終加熱をおこなって、凹 凸表面を有する物品が得られた。使用した成形型の断面 形状が実施例1での成形型に比して、曲面が多く凹部底 に平坦部分を有するために、成形型の離型作業が容易で あった。得られた凹凸表面を有する物品について、実施 例1と同様に耐熱性および光学特性を測定したところ、 実施例1と同じく、腰中に亀裂(クラック)は発生せ ず、外観、および、膜の凸部の高さ、その標準偏差、お よび回折パターンは耐熱試験前の値に比して変化は見ら れなかった。

【00053】【比較例1~7】実施例1で用いた機形成 用途奇機2~20代わりに振形成用整布能2、1、A、B 8 1~B 4、およびE1を用いた地は実施例1と同じ塔板 および底型や応川いて実施例1に記載の方法で微細の4 板を形成した。後期形成用等が中の、加水分解せずに そのまま残っている上記シラン化合物(A)および の割合、および塗布施中の総合体の分子量を表1 に示す。またスピンコートの際の液はじきの行無、プレ ス成形の窓の限熱が4の有無、および対析格子の耐熱性 は変2に示す。

【0066】表2に示すように、比較例1、7では、ス

ビンコートの際の液はじをが発生し、比較例2~6では プレス成形の原の腕鎖が小が発生した。また比較例1 6では前熱性減減の冷却中に膜にクラックが発生し、膜 の一部が剥離し、凹凸寸法の評価を行うことはできなか った。この基板の動熱性評価を行うたく解し、膜中の かざらに大きくなって膜が部分的にさらに剥離した。従 つて耐熱試験後の限の治の高さ、その場準層と計画を できない程度であり、回折パターンは耐熱試験前に比し て大きな変化を示した。また比較例2~5、7では、膜 が域形型に強く付着し、離型作業に平間がかかった。ま た、離型後の限の大部分が近型の方に付着してしまっ て、ガラス基板上に殆ど原が残っていない状態であり、 その後の評価ができなかった。

【0067】 [実施例15] 表面にスパッタリング法で 厚さ5 nmのアルミニウム膜を成膜した実施例1で得ら れた回折格子を用いて、波長分割多電通信システム用波 長モニタモジュールを作製した。光ファイバアレイ、コ リメータレンズ、本発明の回折格子の順に各光学素子を 配列した。コリメータレンズは、その焦点面にファイバ アレイが位置するように配置させた。光ファイバアレイ から出てくる16チャンネルに多重化された光信号は、 コリメータレンズによって平行光線となり回折格子表面 に照射された。この照射光は1.55 umの液長の光を 選択的にプレーズする様な角度に設置された何折格子表 面で、16チャンネルの各波長に応じた回折角度に多重 分離化されて反射された。この反射回折光は、コリメー タレンズを通り、16個の配列された感光性半導体素子 上に、各チャンネル毎に集光された。入射光の挿入損失 は5 d B、隣接チャンネルクロストークは15 d Bであ り、波長分割名重通信システム用波長モニタモジュール 光学集積素子として十分に機能した。また積入和失値。 クロストーク値は、0~85℃の温度範囲で大きくその 値が変わることはなかった。

[0068]

【発用の効果】 未発明によれば、途布時の液はじきなど による欠点の少なく、ゲル版形成時のクラックの入りに くく、しかも脳の中にアルキル从例えばメチル基が適宜 に残存して脳の弾力性に高み(原性が少ない)、腰の強 度が高く 脳に亀裂が発生し難い光学素子その他の凹凸表 面を有まる格と提供できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明の一実施例に使用する成形型の満形状 を示す断面図。 【図2】 本発明の他の実施例に使用する成形型の溝形

状を示す断面図。

[図1]





【図2】

フロントページの続き

(51)Int.Cl.7 識別記号 B 2 9 L 11:00 FI

テーマコート゜(参考)